5

10

15



In the following claims, the subscript and superscripts of a given variable are distinct. For example,  $R_1$  is distinct from  $R^1$ .

- 1. An HIV protease inhibitor compound comprising a phosphonate group.
- 2. An HIV protease inhibitor compound of claim 1 selected from:
- a Saquinavir-like phosphonate protease inhibitor compound,
- a Lopinavir-like phosphonate protease inhibitor compound,
- a Ritonavir-like phosphonate protease inhibitor compound,
- a Indinavir-like phosphonate protease inhibitor compound,
- a Atazanavir-like phosphonate protease inhibitor compound,
- a Nelfinavir-like phosphonate protease inhibitor compound,
- a Tipranavir-like phosphonate protease inhibitor compound,
- a Amprenavir-like phosphonate protease inhibitor compound,
- a KNI-like phosphonate protease inhibitor compound, and
- a Cyclic Carbonyl-like phosphonate protease inhibitor compound; and pharmaceutically acceptable salts, hydrates, and formulations thereof.

### (19) 日本国特許庁 (JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平10-108299

(43)公開日 平成10年(1998) 4月24日

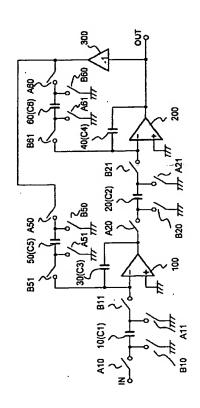
(51) Int.Cl. <sup>6</sup>	觀別記号	FΙ		
H 0 4 S 1/00		H04S 1	/00	В
H03H 19/00		H03H 19	/00	
H 0 4 S 7/00		H04S 7/00 Z		
		審査請求	未請求請求項の数	3 OL (全 6 頁)
(21) 出願番号	特願平8-256496	(71) 出願人	000004075	
			ヤマハ株式会社	
(22)出顧日	平成8年(1996)9月27日		静岡県浜松市中沢町10番1号 発明者 平野 雅三	
		(72)発明者		
			静岡県浜松市中沢町	10番1号 ヤマハ株式
			会社内	
		(72)発明者	野呂 正夫	
				10番1号 ヤマハ株式
			会社内	
		(74)代理人	弁理士 川▲崎▼	研二 (外1名)
			•	

## (54) 【発明の名称】 音場拡大器

#### (57)【要約】

【課題】容易にLSI化を行うことができ、かつ振幅位相特性を切り換えることができる音場拡大器を提供する。

【解決手段】 コンデンサ10,20,50,60は、第1のスイッチ群と第2のスイッチ群によって接続状態が切り替わるようになっている。これらにより、スイッチド・キャパシタが構成される。このため、コンデンサ10,20,50,60は、等価的に抵抗器として機能する。この場合、回路の位相振幅特性は、コンデンサ10~60の容量比と第1,第2のスイッチ群に供給されるクロック周波数とによって定まる。したがって、コンデンサ10~60の容量値C1~C6を低く押さえことができ、音場拡大器をLSI化できる



## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 左右2チャンネルのステレオ入力信号が一方の入力端に各々供給される第1,第2の加算器と、前記第1,第2の加算器の出力端が反転入力端に各々供給される第1,第2の反転アンプと、前記第1の反転アンプの出力端と前記第1の加算器の他方の入力端に接続され、所定の振幅位相特性を付与する第1の振幅位相特性付与回路と、前記第2の振幅位相特性付与回路と、前記第1の反転アンプの出力信号と前記第2の振幅位相特性付与回路の出力信号を加算する第3の加算器と、前記第2の反転アンプの出力信号と前記第1の振幅位相特性付与回路の出力信号を加算する第3の加算器と、前記第2の反転アンプの出力信号と前記第1の振幅位相特性付与回路の出力信号を加算する第3の加算器とを有する音場拡大器において、

前記第1, 第2の振幅位相特性付与回路を、各々同一構成のスイッチド・キャパシタ・フィルタによって、同一ICチップ上に構成したことを特徴とする音場拡大器。

【請求項2】 前記第1,第2の振幅位相特性付与回路 は

正転入力端が各々接地された第1,第2の反転オペアンプと、

入力端子と第1の反転オペアンプの反転入力端との間に 接続された第1のスイッチド・キャパシタと、

前記第1の反転オペアンプの出力端とその反転入力端と の間に接続された第1のコンデンサと、

前記第1の反転オペアンプの出力端と第2の反転オペアンプの反転入力端との間に接続された第2のスイッチド・キャパシタと、

前記第2の反転オペアンプの出力端とその反転入力端と 30 の間に接続された第2のコンデンサと、

前記第2の反転オペアンプの出力信号を反転するバッフ ァアンプと、

前記バッファアンプの出力端と前記第1の反転オペアンプの反転入力端との間に接続された第3のスイッチド・キャパシタと、

前記バッファアンプの出力端と前記第2の反転オペアンプの反転入力端との間に接続された第4のスイッチド・キャパシタとを各々備えることを特徴とする請求項1に記載の音場拡大器。

【請求項3】 前記第1のコンデンサ、前記第2のコンデンサ、前記第1のスイッチド・キャパシタ、前記第2のスイッチド・キャパシタ、前記第3のスイッチド・キャパシタのスイッチド・キャパシタの

A o u t = {L+R · X(f) e  $^{j}\theta$  (f)} / {1+X(f) e  $^{j}\theta$  (f)} B o u t = {R+L · X(f) e  $^{j}\theta$  (f)} / {1+X(f) e  $^{j}\theta$  (f)}

【0005】また、振幅位相特性付与回路37は、例えば、図6に示すような2次の低域通過アクティブフィルタ等で構成される。この場合、抵抗値と容量値が図に示すものであるならば、カットオフ角周波数Wは、音場拡 50

うち少なくとも一つは、複数のコンデンサとスイッチからなり、前記スイッチを制御することによって、拡大すべき音場に対応するように前記複数のコンデンサを選択、組み合わせ、または切換えることを特徴とする請求項2に記載の音場拡大器。

## 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、2 チャンネルステレオの音場を拡大する音場拡大器に関し、LSI化に好10 適なものである。

#### [0002]

【従来の技術】一般の2チャンネルステレオでは、音の分布の範囲は左右のスピーカの間に限られている。音場拡大器は、これをスピーカの外側まで拡大しようとするものである。2チャンネルステレオにおける音場拡大は、それぞれ一方のチャンネルの信号に特定の振幅特性または位相特性を与えて、他方のチャンネルに加算しあうことで得られる。

【0003】例えば、Lチャンネルの音声信号に所定の 20 振幅位相特性を付与した場合には、その逆特性をLチャンネルの音声信号に付与し、この信号をRチャンネルの音声信号に混合することが行われる。ところで、正確に逆特性を得るには、振幅位相特性を付与する回路と逆特性を付与する回路の定数を厳密に設定する必要がある。しかし、実際の回路では、素子のバラツキ等により、これを実現することは難しい。

【0004】そこで、本出願人は、係る問題を解決すべく、図5に示す音場拡大器を先に提案した(特公平3-80400号)。この音場拡大器は、同様に構成された L チャンネル用音場拡大回路A と R チャンネル用音場拡大回路B とからなる。ここで、振幅位相特性付与回路37は、反転アンプ36の出力信号に $X(f)e^{j}\theta(f)$ という振幅位相特性(X: 振幅利得、 $\theta:$  位相変化量)を付与して、反対側チャネルの加算器46,48に出力している。また、反転アンプ36は、反転アンプ36の出力端→振幅位相特性付与回路37→加算器44→加算器34→反転アンプ36の反転入力端、といったフィードバックループを有しており、その出力信号V2は以下の式で与えられる。

40 V 2 = -V 1 / { 1 + X (f)  $e^{j}\theta$  (f) }

大の効果が得られるように音声信号帯域に設定され、そ の値は次式で与えられる。

 $W = 1 / (R 2 \cdot R 3 \cdot C x \cdot C y)^{1/2}$ 

[0006]

1

【発明が解決しようとする課題】ところで、部品点数の 削減および信頼性の向上等を目的として、上述した音場 拡大器をLSI化したいとの要請がある。この場合に は、振幅位相特性付与回路37を構成する抵抗やコンデ ンサをICチップ上で実現する必要がある。しかし、上 述したように振幅位相特性付与回路37のカットオフ角 周波数Wは音声信号帯域に設定されるので、抵抗やコン デンサの値が大きくなり、例えば、コンデンサの容量値 は、数百PF~数千PFになってしまう。このため、音 場拡大器をLSIで構成すると、ICチップ上のコンデ ンサの面積が非常に大きくなり、LSIのコストが高く なってしまう。

【0007】また、音場拡大の効果を切り換えたい場合 には、所望の特性を付与できるように振幅位相特性付与 回路37の抵抗やコンデンサを予め複数設けておき、こ れらを特性に応じて切り換える必要がある。この場合に は、より多くのコンデンサが必要とされるため、LSI 化が極めて困難となる。

【0008】本発明は、上述した事情に鑑みてなされた ものであり、容易にLSI化を行うことができ、かつ振 20 1.全体の構成 幅位相特性を切り換えることができる音場拡大器を提供 することを目的とする。

#### [0009]

【課題を解決するための手段】上記した課題を解決する ため、請求項1に記載の発明は、左右2チャンネルのス テレオ入力信号が一方の入力端に各々供給される第1, 第2の加算器と、前記第1, 第2の加算器の出力端が反 転入力端に各々供給される第1,第2の反転アンプと、 前記第1の反転アンプの出力端と前記第1の加算器の他 方の入力端に接続され、所定の振幅位相特性を付与する 第1の振幅位相特性付与回路と、前記第2の反転アンプ の出力端と前記第2の加算器の他方の入力端に接続さ れ、所定の振幅位相特性を付与する第2の振幅位相特性 付与回路と、前記第1の反転アンプの出力信号と前記第 2の振幅位相特性付与回路の出力信号を加算する第3の 加算器と、前記第2の反転アンプの出力信号と前記第1 の振幅位相特性付与回路の出力信号を加算する第4の加 算器とを有する音場拡大器において、前記第1, 第2の 振幅位相特性付与回路を、各々同一構成のスイッチド・ キャパシタ・フィルタによって、同一ICチップ上に構 成したことを特徴とする。

【0010】また、請求項2に記載の発明は、前記第 1, 第2の振幅位相特性付与回路は、正転入力端が各々 接地された第1, 第2の反転オペアンプと、入力端子と 第1の反転オペアンプの反転入力端との間に接続された 第1のスイッチド・キャパシタと、前記第1の反転オペ アンプの出力端とその反転入力端との間に接続された第 1のコンデンサと、前記第1の反転オペアンプの出力端 と第2の反転オペアンプの反転入力端との間に接続され た第2のスイッチド・キャパシタと、前記第2の反転オ 50 l), 1/(f·C2), 1/(f·C5), 1/(f·C6)となる。

ペアンプの出力端とその反転入力端との間に接続された 第2のコンデンサと、前記第2の反転オペアンプの出力 信号を反転するバッファアンプと、前記バッファアンプ の出力端と前記第1の反転オペアンプの反転入力端との 間に接続された第3のスイッチド・キャパシタと、前記 バッファアンプの出力端と前記第2の反転オペアンプの 反転入力端との間に接続された第4のスイッチド・キャ パシタとを各々備えることを特徴とする。

【0011】また、請求項3に記載の発明は、前記第1 のコンデンサ、前記第2のコンデンサ、前記第1のスイ ッチド・キャパシタ、前記第2のスイッチド・キャパシ タ、前記第3のスイッチド・キャパシタ、または前記第 4のスイッチド・キャパシタのうち少なくとも一つは、 複数のコンデンサとスイッチからなり、前記スイッチを 制御することによって、拡大すべき音場に対応するよう に前記複数のコンデンサを選択、組み合わせ、または切 換えることを特徴とする。

[0012]

【発明の実施の形態】

本発明に係わる音場拡大器は、振幅位相特性付与回路を 除いて、従来の音場拡大器と同様であるため、ここでは 新たな振幅位相特性付与回路37°について図面を参照 しつつ説明する。図1は、本発明の一実施形態に係わる 音場拡大器に用いられる振幅位相特性付与回路の回路図 である。

【0013】図において、100, 200は反転アン プ、300は反転型のバッファアンプである。また、1 0,20…60はコンデンサであって、それらの容量値 30 はC1, C2…C6である。また、A10, A11, A 20, A21, A50, A51, A60, A61は、第 1のクロックCK1で制御される第1のスイッチ群SW aであり、一方、B10, B11, B20, B21, B 50, B51, B60, B61は、第2のクロックCK 2で制御される第2のスイッチ群SWbである。また、 第1, 第2のスイッチ群SWa, SWbは、各コンデン サ10,20,50,60の両端に各々接続される。ま た、第1のクロックCK1と第2のクロックCK2は、 図2に示すように位相が180度ずれており、それらの 40 周波数は f H z である。ここで、第1, 第2のスイッチ 群SWa, SWbは、第1, 第2のクロックCK2がハ イレベル(H)のときにオン状態となり、一方、それら がローレベル(L)のときにオフ状態となるように構成 されている。

【0014】この場合、コンデンサ10,20,50, 60と第1, 第2のスイッチ群SWa, SWbによっ て、周知のスイッチド・キャパシタが構成される。この ため、コンデンサ10,20,50,60は、等価的に 抵抗として機能し、それらの等価抵抗値は、1/(f·C

5

【0015】したがって、図1に示す振幅位相特性付与 回路37'は図3に示す回路と等価である。この回路に

> $Av = C1/C5 \cdots \cdot \cdot \cdot \vec{1}$ f c = (f/2π) · {(C2·C5) / (C3·C4)}  $^{1/2}$ .....式2

Q= {  $(C \cdot 2 \cdot C \cdot 4 \cdot C \cdot 5) / (C \cdot 6^2 \cdot C \cdot 3) } ^{1/2} \dots$  式 3

【0016】まず、式1から明らかなように、電圧利得 Avは、C1とC5の比によって定まる。また、カット オフ周波数 f c は、式2より、C2・C5とC3・C4 の比およびクロック周波数 f によって定まる。この場 合、クロック周波数 f は、C2~C5を低く押さえIC チップにコンデンサを組み込むことができるように設定 される。また、QはC2・C4・C5とC6<sup>2</sup>・C3の 比によって定まる。

【0017】したがって、所定の位相振幅特性を実現し ようとする場合、図1に示す各コンデンサ10~60に は、各素子間の相対的な精度が確保されれば十分であ り、個々の素子について絶対的な精度は不要である。と ころで、ICチップ上でのコンデンサは、バイポーラブ ロセスでは接合容量として、MOSプロセスではMOS 容量として実現されるが、いずれのプロセスにおいて も、その容量値は、電極面積に比例する。また、電極面 積はICを作成する際のマスク面積によって定まる。こ のため、ICチップ上では相対的に精度の高いコンデン サを作成することができる。したがって、この振幅位相 特性付与回路37°によれば、振幅位相特性を高い精度 で実現することができる。また、図5に示すLチャンネ ル用音場拡大器AとRチャンネル用音場拡大器Bには、 振幅位相特性付与回路37a,37bが各々設けられて いるが、これらの回路の特性は、同一であることが望ま しい。この場合、本実施形態の振幅位相特性付与回路3 7'を同一ICチップ上で構成すると、2つの回路の振 幅位相特性は、これらの回路を構成するコンデンサの相 対的な容量値で定まるので、両回路の振幅位相特性を高 い精度で一致させることができる。

#### 【0018】2. 振幅位相特性の切換

次に、振幅位相特性の切換について、図4を参照しつつ 説明する。図4は、図1に示す各コンデンサ10~60 の詳細な構成を示す回路図である。図において、Ca, Cb, Cc…はコンデンサである。また、Sa, Sb, Sc…はスイッチであって、セレクト信号SLa, SL b, SLc…によって各々独立に制御される。コンデン サCa, Cb, Cc…の一端は接続点CCで各々接続さ れ、一方、それらの他端はスイッチSa, Sb, Sc… を介して接続点SSで各々接続される。ここで、コンデ ンサCa, Cb, Cc…の容量値は、これらを適宜選 択、組み合わせ、またはスイッチング周波数 f に同期し て切換えることによって、各種の音場拡大の効果が得ら れるように選ばれている。したがって、セレクト信号S La, SLb, SLc…がスイッチSa, Sb, Sc… に供給されると、コンデンサCa, Cb, Cc…の選択 50 する各スイッチに異なるクロックを供給してもよい。例

おいて、電圧利得Av,カットオフ周波数fc、および Qは、以下の式で与えられる。

または組み合わせが行われ、これにより、各種の音場拡 大効果を実現することができる。

【0019】ここで、上記した式1~式3を参照する と、C1は電圧利得Avを与える式1のみに現れ、ま 10 た、C6はQを与える式3のみに現れる。したがって、 カットオフ周波数fcとQを一定にして電圧利得Avの みを切り換える場合には、図1に示すコンデンサ10の みを切り換えればよい。また、電圧利得Avとカットオ フ周波数 f cを一定にしてQのみを切り換える場合に は、コンデンサ60のみを切り換えればよい。また、カ ットオフ周波数を切り換える場合には、クロック周波数 f を切り換えるか、コンデンサ20,30,40,50 を適宜切り換えればよい。

【0020】3. まとめ

20 上述したように本実施形態によれば、振幅位相特性付与 回路37、をスイッチド・キャパシタ・フィルタ (SC) F) を用いて構成したので、音場拡大器のLSI化を図 ることができ、その部品点数の削減や信頼性を向上させ ることができる。また、音場拡大器の振幅位相特性は、 振幅位相特性付与回路37°を構成するコンデンサ10 ~60の相対的な容量値とクロック周波数 f に依存する ので、振幅位相特性の精度を向上させることがきる。ま た、LチャンネルとRチャンネルの特性差をなくすこと ができ、より自然な音場拡大を演出することができる。 30 また、コンデンサ10~60の容量値C1~C6を適宜 切り換えることにより、各種の振幅特性・位相特性を実 現することができ、これにより、例えば、クラシックや ポップスといった曲の種類、あるいは室内や車内といっ た再生する場所によって、音場拡大の効果を選択できる 音場拡大器を提供することができる。

【0021】4. 変形例

本発明は上述した実施形態に限定されるものではなく、 以下に述べる各種の変形が可能である。

①上述した実施形態においては、各コンデンサ10~6 Oを、図4に示すようにコンデンサCa, Cb, Cc… とスイッチSa, Sb, Sc…とから構成するようにし たが、全てのコンデンサ10~60を切り換えるように 構成しなくともよい。要は、所望の振幅位相特性を実現 するのに必要なコンデンサについて、その容量値を切り 換えることができるように構成すればよい。

【0022】②上述した実施形態において、カットオフ 周波数fcを切り換えるには、クロック周波数fckの 切換とコンデンサCa, Cb, Cc…の切換を適宜組み 合わせてもよい。また、スイッチド・キャパシタを構成

8

えば、図1において、スイッチA10, A11, B10, B11およびスイッチA50, A51, B50, B51のクロック周波数がfck1である場合に、スイッチA10, A11, B10, B11のクロック周波数を2・fck1に変化させれば、電圧利得Avを2倍にすることができる。

【発明の効果】以上説明したように、本発明の発明特定 事項によれば、容易にLSI化を行うことができ、かつ 振幅位相特性を切り換えることができる。また、所望の 振幅位相特性を精度よく付与することができる。この結 果、左右チャンネルに付与する振幅位相特性を精度よく 一致させ、左右チャンネルのバランスを常に良好に保つ ことができるので、より自然な音の広がりを感じられる 音場を提供することができる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の一実施形態に係わる音場拡大器に用いられる振幅位相特性付与回路の回路図である。

【図2】 同実施形態の第1, 第2のクロックを説明す

るための波形図である。

【図3】 同実施形態に係わる振幅位相特性付与回路の等価回路を示す回路図である。

【図4】 同実施形態に係わる振幅位相特性付与回路の 各コンデンサの構成を説明するための回路図である。

【図5】 従来の音場拡大器の回路図である。

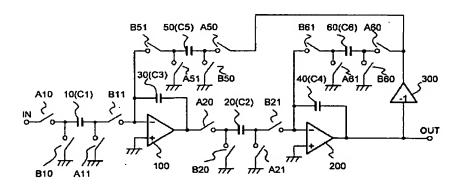
【図6】 従来の音場拡大器に用いられる振幅位相特性 付与回路の回路図である。

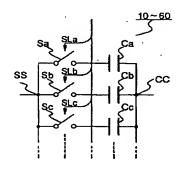
#### 【符号の説明】

10 34…加算器(第1,第2の加算器)、36…反転アンプ(第1,第2の反転アンプ)、37…振幅位相特性付与回路(第1,第2の振幅位相特性付与回路)、46…加算器(第3の加算器)、48…加算器(第4の加算器)、100,200…反転アンプ(第1,第2の反転オペアンプ)、10,20,50,60…コンデンサ(第1~第4のスイッチド・キャパシタ)、30,40…コンデンサ(第1,第2のコンデンサ)。

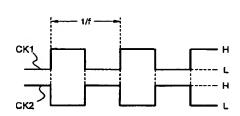
【図1】

【図4】

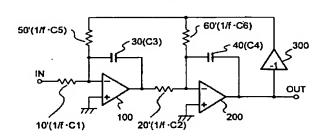




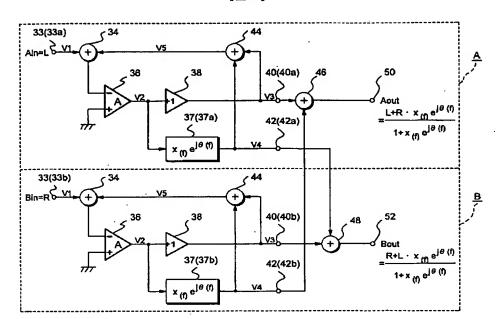
【図2】



[図3]



[図5]



【図6】

